

HEAT EXCHANGER

Publication number: WO03076860 (A1)

Publication date: 2003-09-18

Inventor(s): WOELK GERRIT [DE]

Applicant(s): BEHR GMBH & CO [DE]; WOELK GERRIT [DE]

Classification:

- international: *B60H1/00; F28D1/047; F28D1/053; F28F1/12; F28F1/30; B60H1/00; F28D1/04; F28F1/12; F28F1/24; (IPC1-7): F28F1/12*

- European: F28F1/12D2; F28D1/053E6C

Application number: WO2003EP01852 20030224

Priority number(s): DE20021010458 20020309; DE20021049451 20021024

Also published as:

WO03076860 (A8)
US2005126767 (A1)
US7147047 (B2)
JP2005520113 (T)
EP1488184 (A1)

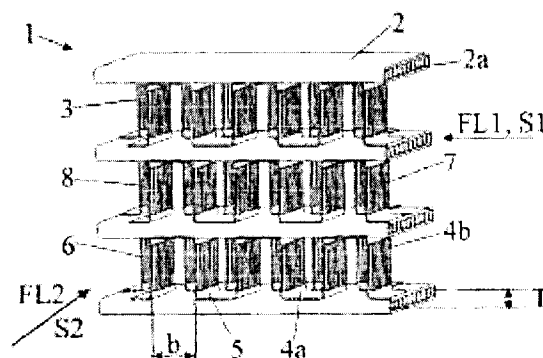
more >>

Cited documents:

WO0063631 (A2)
US5816320 (A)
GB2220259 (A)
JP9061081 (A)
JP11147149 (A)

Abstract of **WO 03076860 (A1)**

The invention relates to a heat exchanger (1), especially for motor vehicles, which comprises flat pipes (2) through whose interior a first fluid (FL1) flows and that can be impinged upon externally by a second fluid (FL2). The flat pipes (2) are substantially disposed at an angle to the direction of flow (S2) of the second fluid (FL2) and parallel relative one another and are spaced apart so as to configure flow paths for the second fluid (FL2) that extend through the heat exchanger. Cooling ribs (3) are disposed in the flow paths and extend between respective adjacent flat pipes (2). A plurality of wavy ribs (3) are provided as the cooling ribs. These wavy ribs are disposed one behind the other in the direction of flow (S2) of the second fluid (FL2) and are off-set from one another in the direction of flow (S1) of the first fluid (FL1).



Data supplied from the **esp@cenet** database — Worldwide

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum
18. September 2003 (18.09.2003)

PCT

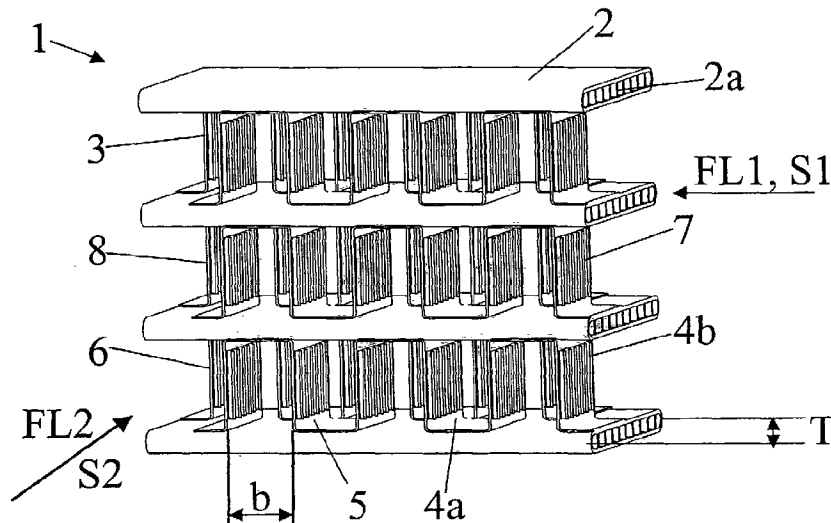
(10) Internationale Veröffentlichungsnummer
WO 03/076860 A1

- (51) Internationale Patentklassifikation: **F28F 1/12** (72) Erfinder; und
(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): **WÖLK, Gerrit**
(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP03/01852 [DE/DE]; Olgastr. 126, 70180 Stuttgart (DE).
(22) Internationales Anmeldedatum: 24. Februar 2003 (24.02.2003) (74) Gemeinsamer Vertreter: **BEHR GMBH & CO.;**
Mauserstrasse 3, 70469 Stuttgart (DE).
(25) Einreichungssprache: Deutsch (81) Bestimmungsstaaten (national): AE, AG, AL, AM, AT,
AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR,
(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch CU, CZ, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH,
GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC,
(30) Angaben zur Priorität: LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW,
102 10 458.1 9. März 2002 (09.03.2002) DE MX, MZ, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG,
102 49 451.7 24. Oktober 2002 (24.10.2002) DE SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN,
(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von YU, ZA, ZM, ZW.
US): **BEHR GMBH & CO.** [DE/DE]; Mausерstrasse 3, (84) Bestimmungsstaaten (regional): ARIPO-Patent (GH,
70469 Stuttgart (DE). GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW),

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: **HEAT EXCHANGER**

(54) Bezeichnung: **WÄRMETAUSCHER**



(57) Abstract: The invention relates to a heat exchanger (1), especially for motor vehicles, which comprises flat pipes (2) through whose interior a first fluid (FL1) flows and that can be impinged upon externally by a second fluid (FL2). The flat pipes (2) are substantially disposed at an angle to the direction of flow (S2) of the second fluid (FL2) and parallel relative one another and are spaced apart so as to configure flow paths for the second fluid (FL2) that extend through the heat exchanger. Cooling ribs (3) are disposed in the flow paths and extend between respective adjacent flat pipes (2). A plurality of wavy ribs (3) are provided as the cooling ribs. These wavy ribs are disposed one behind the other in the direction of flow (S2) of the second fluid (FL2) and are off-set from one another in the direction of flow (S1) of the first fluid (FL1).

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]



WO 03/076860 A1



eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, SI, SK, TR), OAPI-Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

Veröffentlicht:

— mit internationalem Recherchenbericht

(57) Zusammenfassung: Ein Wärmetauscher (1), insbesondere für Kraftfahrzeuge, weist Flachrohre (2) auf, die innen von einem ersten Fluid (FL1) durchströmbar sind und aussen mit einem zweiten Fluid (FL2) beaufschlagbar sind. Die Flachrohre (2) sind im Wesentlichen quer zur Strömungsrichtung (S2) des zweiten Fluids (FL2) und parallel zueinander angeordnet sowie derart voneinander beabstandet, dass den Wärmetauscher durchdringende Strömungswege für das zweite Fluid (FL2) ausbilden, wobei in den Strömungswegen Kühlrippen (3) angeordnet sind, die sich jeweils zwischen benachbarten Flachrohren (2) erstrecken. Als Kühlrippen sind mehrere in Strömungsrichtung (S2) des zweiten Fluids (FL2) hintereinander angeordnete Wellrippen (3) vorgesehen, die in Strömungsrichtung (S1) des ersten Fluids (FL1) zueinander versetzt sind.

BEHR GmbH & Co.

Mauserstraße 3, 70469 Stuttgart

Wärmetauscher

Die Erfindung betrifft einen Wärmetauscher, insbesondere für Kraftfahrzeuge, mit den Merkmalen des Oberbegriffs des Anspruchs 1.

Ein derartiger Wärmetauscher ist beispielsweise aus der DE 198 13 989 A1 bekannt. Dieser Wärmetauscher kann beispielsweise als Kondensator einer Klimaanlage für Kraftfahrzeuge ausgebildet sein. Alternativ kann der Wärme-tauscher beispielsweise als Kühlmittel-Kühler ausgebildet sein, der zur Kühlung von Kühlmittel eines Kühlmittel-Kreislaufs in einem Kraftfahrzeug dient. Der Wärmetauscher weist eine Anzahl nebeneinander angeordneter, parallel zueinander verlaufender Flachrohre, d.h. Rohre, deren Querschnitt im Wesentlichen rechteckig ist, auf. In diesen Flachrohren fließt ein erstes Fluid, z.B. ein Kühlmittel im Fall eines Kühlmittel-Kühlers oder ein

zu kondensierendes gasförmiges Kältemittel im Fall eines Kondensators einer Klimaanlage. Die Flachrohre sind an Sammelleitungen oder Sammelrohre angeschlossen und der Strömung eines zweiten Fluids, z.B. Umgebungsluft, ausgesetzt, um einen Wärmeübergang zwischen den Fluiden zu bewirken. Zwischen den einzelnen, voneinander beabstandeten Flachrohren sind Strömungswege für das zweite Fluid ausgebildet.

Zur Verbesserung der Wärmeübertragung zwischen den Fluiden sind zwischen den Flachrohren an diesen befestigte Kühlrippen angeordnet. Die Oberflächen der Kühlflächen liegen bei dem aus der DE 198 13 989 A1 bekannten Wärmetauscher im Wesentlichen quer zur Strömungsrichtung des zweiten Fluids. Dadurch wird dem zweiten Fluid ein erheblicher Strömungswiderstand entgegengesetzt. Durch die Ausbildung der Kühlrippen als Strömungshindernisse soll die Strömungsgeschwindigkeit des zweiten Fluids gezielt reduziert werden. Hierdurch erhöht sich einerseits die Verweilzeit des zweiten Fluids bei der Durchströmung des Wärmetauschers, d.h. die Zeit, in der das zweite Fluid Wärme vom ersten Fluid aufnehmen bzw. an dieses übertragen kann. Andererseits ist durch die geringe Strömungsgeschwindigkeit des zweiten Fluids jedoch die zwischen dem ersten und dem zweiten Fluid übertragbare Wärmemenge, d.h. die Wärmetauscherleistung, begrenzt.

Ein weiterer Wärmetauscher mit Kühlrippen ist beispielsweise aus der US 4,676,304 bekannt. Bei diesem Wärmetauscher liegen die Kühlrippen im Wesentlichen parallel zur Strömungsrichtung des zweiten Fluids (hier: Luft). Trotz Ausbildung strömungsleitender Lamellen an den einzelnen Kühlrippen kann jedoch nicht ausgeschlossen werden, dass Teile des den Wärmetauscher durchströmenden zweiten Fluids zwischen benachbarten Kühlrippen hindurchströmen, ohne relevante Energiemengen von diesen aufzunehmen bzw. an diese abzugeben. Dieses Problem ist insbesondere dann bedeutend, wenn der Wärmetauscher in Strömungsrichtung des zweiten Fluids geringe Abmessungen hat. In diesem Fall bewirkt ein hoher Massendurchsatz des zweiten Fluids nicht notwendigerweise eine hohe Wärmeübertragungsleistung. Der zur Verfügung stehende Temperaturunterschied zwischen dem ersten und dem zweiten Fluid wird nur zu einem relativ geringen Teil genutzt.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, einen Wärmetauscher mit Flachrohren, insbesondere für Kraftfahrzeuge, mit Kühlrippen anzugeben, die besonders strömungsgünstig gestaltet sind und zugleich eine hohe Wärmeübertragungsleistung gewährleisten.

Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß gelöst durch einen Wärmetauscher mit den Merkmalen des Anspruchs 1. Hierbei weist der Wärmetauscher von einem ersten Fluid durchströmbare Flachrohre auf, die außen mit einem

zweiten Fluid beaufschlagbar sind und im Wesentlichen quer zur Strömungsrichtung des zweiten Fluids derart parallel zueinander angeordnet sind, dass für das zweite Fluid Strömungswege ausgebildet sind, in denen Kühlrippen angeordnet sind, die sich jeweils zwischen benachbarten Flach-

5 rohren erstrecken. Die Kühlrippen sind hierbei als Wellrippen ausgebildet, wobei in Strömungsrichtung des zweiten Fluids mehrere Wellrippen hintereinander angeordnet sind und diese seitlich, d.h. in Strömungsrichtung des ersten Fluids, zueinander versetzt sind. Durch die Versetzung hintereinander angeordneter Wellrippen wird ein sehr hoher Anteil des den Wärme-

10 tauscher durchströmenden zweiten Fluids zur Wärmeübertragung genutzt. Bei Wellrippen mit Kiemen strömt gegebenenfalls insgesamt ein höherer Massenstrom des zweiten Fluids durch Kiemen, die im Bereich der für das zweite Fluid stromabwärts liegenden Seite einer Rippe angeordnet sind, als ohne den Versatz zwischen den Wellrippen. Dies bewirkt gegebenenfalls

15 eine erhöhte Wärmeübertragungsleistung in diesem Bereich. Desweiteren wird eine Temperaturgrenzschicht, die sich gegebenenfalls an einer Rohrwand ausbildet, beeinflusst, so daß unter Umständen ein Wärmetransport von der Rohrwand auf das zweite Fluid oder umgekehrt erhöht wird.

20 Eine strömungsgünstige Gestaltung der Wellrippen wird bevorzugt dadurch erreicht, dass deren Oberflächen im Wesentlichen parallel zur Strömungsrichtung des zweiten Fluids liegen, d.h. die Flächennormalen der Wellrippen im Wesentlichen einen rechten Winkel mit der Strömungsrichtung des

zweiten Fluids einschließen. Trotz dieser strömungsgünstigen Ausbildung der Wellrippen ist durch den seitlichen Versatz hintereinander angeordneter Wellrippen sichergestellt, dass nur ein geringerer Anteil des zweiten Fluids ungenutzt, d.h. ohne nennenswerte Wärmeübertragung, zwischen den

5 Flachrohren hindurchströmt als ohne einen solchen Versatz. Dieser Vorteil tritt umso deutlicher in Erscheinung, je höher der Rippenabstand b zwischen zwei Rippen ist. Vorzugsweise sind zwei oder drei gleichartig geformte Wellrippen versetzt zueinander hintereinander angeordnet. Um eine hohe Wärmeübertragungsleistung zu gewährleisten, sind die einzelnen Well-

10 rippen vorzugsweise direkt aneinander grenzend, d.h. ohne Abstand in Strömungsrichtung des zweiten Fluids, angeordnet. Hierdurch ist eine große Wärmetauscherfläche gegeben. Alternativ hierzu kann, um den Strömungswiderstand zu reduzieren, eine beabstandete Anordnung der in diesem Fall schmalen Wellrippen vorgesehen sein.

15 Nach einer bevorzugten Ausgestaltung weisen die Wellrippen Kiemen zur Lenkung des zweiten Fluids auf. Durch eine sich an den Kiemen ausbildende sogenannte Anlaufströmung, die in einem Bereich der Wellrippe einen hohen Temperaturgradienten aufweist, ist eine verbesserte Wärme-

20 übertragung zwischen dem zweiten Fluid und den Wellrippen sichergestellt.

Bevorzugt sind alle Kiemen eines zwischen zwei Flachrohren eingeschlossenen Rippenabschnitts einer Wellrippe in der gleichen Richtung gegenüber

der Strömungsrichtung des zweiten Fluids schräg gestellt. Eine gleichartige Schrägstellung der Kiemen innerhalb eines Rippenabschnitts hat den Vorteil, daß damit gegebenenfalls die Strömung gezielt auf einen stromabwärts liegenden Rippenabschnitt lenkbar ist.

5

Die Kiemen versetzt hintereinander angeordneter Rippenabschnitte sind vorzugsweise gegensinnig schräg gestellt, damit dem den Wärmetauscher durchströmenden zweiten Fluid ein längerer Strömungsweg vorgegeben wird. Die Kiemen zweier benachbarter Kiemenfelder können auch gleichsinnig schräg gestellt sein, wobei es dann unter Umständen vorteilhaft ist, wenn die Kiemen eines zu den beiden zueinander benachbarten Kiemenfeldern stromaufwärts beziehungsweise –abwärts angeordneten Kiemenfeldes gegensinnig zu den Kiemen der beiden zueinander benachbarten Kiemenfelder schräggestellt sind.

15

Eine gleichmäßige Abdeckung des vom zweiten Fluid durchströmten Strömungsquerschnitts wird bevorzugt dadurch erreicht, daß versetzt hintereinander angeordnete Rippenabschnitte parallel zueinander verlaufen. Hierbei stehen die zueinander versetzten Rippenabschnitte bevorzugt senkrecht auf den Flachrohren. Wenn die Rippenflächen etwas (bis etwa 6 Grad) von der Parallelität abweichen, wobei sie dann im Rahmen der Erfindung noch als im Wesentlichen parallel anzusehen sind, werden dadurch die thermodynamischen Vorteile der zueinander versetzten Rippen kaum beein-

20

trächtigt. Ebenso ist die Verwendung von sogenannten V-Rippen oder auch von beliebig abgerundeten Rippen denkbar. Die erfindungsgemäße Rippengeometrie ist insbesondere bei Kraftfahrzeug-Wärmeübertragern wie Kühlmittelkühlern, Heizkörpern, Kondensatoren und Verdampfern anwendbar.

5

In fertigungstechnisch vorteilhafter Weise sind mehrere hintereinander angeordnete Wellrippen vorzugsweise aus einem gemeinsamen Band gebildet. Die Wellrippen einschließlich der Kiemen sind insbesondere durch
10 Walzen aus einem Metallband herstellbar. Fertigungstechnisch vorteilhaft ist desweiteren eine ungerade Anzahl von aus einem Band gewalzten Wellrippen, beispielsweise drei oder fünf Wellrippen.

Nach einer vorteilhaften Weiterbildung der Erfindung ist die Kiementiefe LP
15 im Bereich von 0,7 bis 3 mm bei einem Kiemenwinkel von 20 bis 30 Grad leistungssteigernd, weil dadurch der Strömungswinkel, d.h. die Umlenkung des zweiten Fluids von einem Kanal in den benachbarten vergrößert wird, wodurch sich wiederum ein längerer Strömungsweg für das zweite Fluid ergibt. Die Rippenhöhe für ein solches System liegt vorteilhafterweise im
20 Bereich von 4 bis 12 mm. Die Rippendichte für dieses System liegt vorteilhafterweise im Bereich von 40 bis 85 Ri/dm, was einem Rippenabstand bzw. einer Rippenteilung von 1,18 bis 2,5 mm entspricht.

Ausführungsbeispiele der Erfindung werden nachfolgend anhand einer Zeichnung näher erläutert. Hierin zeigen:

Fig. 1a,1b einen Wärmetauscher mit zwei versetzt hintereinander angeordneten Wellrippen als Kühlrippen zwischen jeweils zwei benachbarten Flachrohren,

Fig. 2a,2b einen Wärmetauscher mit drei versetzt hintereinander angeordneten Wellrippen als Kühlrippen zwischen jeweils zwei benachbarten Flachrohren,

Fig. 3 zwei aus einem einzigen Band gebildete Wellrippen,

Fig. 4 drei aus einem einzigen Band gebildete Wellrippen,

Fig. 5a eine Wellrippe ohne Versatz mit zwei Kiemenfeldern im Querschnitt,

Fig. 5b eine Wellrippe ohne Versatz mit zwei Kiemenfeldern im Querschnitt,

Fig. 5c eine Wellrippe aus einem Band mit 2 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5d eine Wellrippe aus einem Band mit 3 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5e eine Wellrippe aus einem Band mit 4 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5f eine Wellrippe aus einem Band mit 5 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5g eine Wellrippe aus einem Band mit 5 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5h eine Wellrippe aus einem Band mit 5 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5i eine Wellrippe aus einem Band mit 3 Reihen im Querschnitt,

Fig. 5j eine Wellrippe aus einem Band mit 3 Reihen im Querschnitt,

- Fig. 6 eine Momentaufnahme einer simulierten Luftströmung durch Wellrippen ohne Versatz,
- Fig. 7 eine Momentaufnahme einer simulierten Luftströmung durch Wellrippen mit Versatz,
- 5 Fig. 8 eine Auftragung des Anteils eines durch eine Lamellenöffnung strömenden Luftmassenstroms an einem Gesamtluftmassenstrom gegen die Tiefe der Rohre bei geringer Luftanströmgeschwindigkeit, und
- Fig. 9 eine Auftragung des Anteils eines durch eine Lamellenöffnung strömenden Luftmassenstroms an einem Gesamtluftmassenstroms gegen die Tiefe der Rohre bei hoher Luftanströmgeschwindigkeit.
- 10

Einander entsprechende Teile sind in allen Figuren mit den gleichen Bezugszeichen versehen.

15

Die Fig. 1a,1b und 2a,2b zeigen ausschnittsweise einen Wärmetauscher 1 mit parallel zueinander angeordneten Flachrohren 2, die von einem ersten Fluid FL1 in einer ersten Strömungsrichtung S1 durchströmt sind. Die Flachrohre 2 sind mit Strömungsleitelementen 2a ausgerüstet und an (nicht dargestellte) Sammelleitungen oder Sammelrohre angeschlossen. Das Fluid FL1 ist beispielsweise eine Kühlflüssigkeit oder ein im Wärmetauscher 1 kondensierendes Kältemittel.

20

Zwischen zwei jeweils benachbarten Flachrohren 2 sind zwei (Fig. 1a,1b) bzw. drei (Fig. 2a,2b) Wellrippen 3 als Kühlrippen angeordnet. Ausführungsformen mit einer höheren Anzahl an Wellrippen 3 sind ebenfalls realisierbar. Die Wellrippen 3 sind mäanderförmig aus einem Blech gebogen, wobei sich jeweils ein an einem Flachrohr 2 anliegender Rippenabschnitt 4a mit einem zwei benachbarte Flachrohre 2 verbindenden Rippenabschnitt 4b abwechselt. Die an den Flachrohren 2 anliegenden Rippenabschnitte 4a sind mit den Flachrohren 2 wärmeleitend verbunden, insbesondere verlötet. Die zwei benachbarte Flachrohre 2 verbindenden Rippenabschnitte 4b stehen senkrecht auf den Flachrohren 2 und bilden Strömungswege für ein zweites Fluid FL2, beispielsweise Luft, das den Wärmetauscher 1 in Strömungsrichtung S2 durchströmt. Das zweite Fluid FL2 strömt im Wesentlichen parallel zur Oberfläche 5 der Wellrippen 3, d.h. das zweite Fluid FL2 trifft beim Einströmen in den Wärmetauscher 1 zunächst nur auf die schmalen Stirnflächen 6 der Wellrippen 3. Das zweite Fluid FL2 kann dadurch den Wärmetauscher 1 mit hoher Geschwindigkeit und entsprechend hohem Massendurchsatz durchströmen.

Aus den Rippenabschnitten 4b heraus sind, wie insbesondere aus den Fig. 3, 4 hervorgeht, Kiemen 7 geformt, die sich quer zur Strömungsrichtung S2 des zweiten Fluids FL2 sowie quer zur Strömungsrichtung S1 des ersten Fluids FL1 erstrecken. Die Kiemen 7 innerhalb eines Rippenabschnitts 4b

bewirken zum einen eine besonders gute Wärmeübertragung zwischen dem zweiten Fluid FL2 und diesem Rippenabschnitt 4b, zum anderen eine gezielte Leitung des zweiten Fluids FL2 zum in Strömungsrichtung S2 schräg dahinter angeordneten Rippenabschnitt 4b. Auf diese Weise wird der

5 den Wärmetauscher 1 durchströmende Massenstrom des zweiten Fluids FL2 praktisch vollständig unter hoher Ausnutzung des Temperaturunterschiedes zwischen dem ersten Fluid FL1 und dem zweiten Fluid FL2 zur Wärmeübertragung genutzt.

10 Zwei zwischen zwei Flachrohren 2 hintereinander angeordnete Wellrippen 3 sind um eine halbe Breite b zwischen benachbarten Rippenabschnitten 4b gegeneinander versetzt. Im Fall von drei hintereinander angeordneten Wellrippen 3, wie in den Fig. 2 und 4 dargestellt, ist alternativ auch ein Versatz von $b/3$ vorzugsweise wählbar, wobei auch andere Werte für den Versatz

15 denkbar sind.

Zwei bzw. drei benachbarte Wellrippen 3, die sich über die Tiefe T des Wärmetauschers 1 erstrecken, sind durch Walzen aus einem Band 8 erzeugt. Beim Walzen wird das Band 8 im Bereich des jeweiligen Versatzes

20 zwischen den zwei (Fig. 1a,1b, Fig. 3) bzw. drei (Fig. 2a,2b, Fig. 4) Wellrippen 3 geschnitten sowie die Kiemen 7 in die Wellrippen 3 geschnitten. Ein einfacher (Fig. 1a,1b, Fig. 3, Fig. 5c) bzw. doppelter (Fig. 2a,2b, Fig. 4, Fig. 5d) Versatz bzw. Versatz höherer Ordnung (Fig. 5e, 5f, 5g) der Wellrippen 3

ist alternativ dazu herstellbar, indem gleichartige separate Wellrippen 3 mit einem Versatz zwischen 0,1 mm und $b/2$ angeordnet werden, wobei b der Abstand zwischen zwei benachbarten Flachrohren 2 ist.

- 5 Die an den Flachrohren 2 anliegenden Rippenabschnitte 4a der Wellrippen 3 weisen keine Kiemen auf. In diesem Bereich bildet sich daher eher eine laminare Strömung des Fluids FL2 aus als in den mit Kiemen 7 versehenen Rippenabschnitten 4b, die benachbarte Flachrohre 2 verbinden. Die laminare Strömung kann mit zunehmender Lauflänge zur Bildung einer
- 10 Grenzschicht mit abnehmendem Temperaturgradienten am Flachrohr 2 führen. Dieser Effekt ist jedoch auf ein unbedeutendes Maß begrenzt, indem die sich zwischen zwei benachbarten Rippenabschnitten 4b einer Wellrippe 3 ausbildende Strömung des zweiten Fluids FL2 bereits nach der kurzen Wegstrecke $T/2$ (Fig. 1a,1b, Fig. 3, Fig. 5c) bzw. $T/4$ (Fig. 2a,2b, Fig. 4, Fig.
- 15 5d) durch die in Strömungsrichtung S2 nachgeschaltete Wellrippe 3 gestört wird, so dass eine Zunahme der Temperaturgradienten erzeugt wird, die eine Erhöhung der Wärmeübertragung bewirkt. Auf diese Weise ist auch bei einem Wärmetauscher 1 mit geringer Tiefe T von beispielsweise 12 bis 20 mm eine hoch effektive Wärmeübertragung zwischen dem zweiten
- 20 Fluid FL2 und dem ersten Fluid FL1 gegeben.

Fig. 5 zeigt Wellrippen 10a,b...j mit jeweils mehreren Kiemenfeldern in Querschnittsansicht. Beim Stand der Technik von Kühlrippen mit strömungs-

leitenden Lamellen (Kiemen) in den einzelnen Rippen liegt üblicherweise eine Rippe zwischen zwei Rohren in Hauptströmungsrichtung des zweiten Fluids ausschließlich in einer Ebene ohne Versatz (Fig. 5a, 5b). Diese Kühlrippen besitzen mindestens zwei sogenannte Kiemenfelder 11, 12
5 beziehungsweise 13, 14, die durch einen Steg unterschiedlicher Gestaltung voneinander getrennt sind. Die Ausrichtung der strömungsleitenden Lamellen (Kiemen) benachbarter Kiemenfelder ist hierbei üblicherweise gegensinnig.

10 Gemäß der vorliegenden Erfindung sind vorzugsweise zwei, drei oder auch mehr gleichartig geformte Wellrippen (Kühlrippen) versetzt zueinander hintereinander angeordnet, d.h. die eine Wellrippe mit strömungsleitenden Lamellen (Kiemen) kann in mehreren Ebenen versetzt zueinander liegen. Dabei kann die Anzahl der Wellrippen, die in Strömungsrichtung des zweiten
15 Fluids betrachtet hintereinander angeordnet sind, in Abhängigkeit von der Tiefe des Wärmetauschers und/oder der Tiefe der Wellrippen gewählt werden. Dabei können bei einer Bautiefe von 12 bis 18 mm beispielsweise 2, 3 oder mehr Reihen Verwendung finden, bei einer Bautiefe bis 24 mm können beispielsweise 2, 3, 4 oder mehr Reihen Verwendung finden, bei
20 einer Bautiefe bis 30 mm können beispielsweise 2, 3, 4, 5 oder mehr Reihen Verwendung finden, bei einer Bautiefe bis 36 mm können beispielsweise 2, 3, 4, 5, 6 oder mehr Reihen Verwendung finden, bei einer Bautiefe bis 42 mm können beispielsweise 2, 3, 4, 5, 6, 7 oder mehr Reihen Verwendung

finden, bei einer Bautiefe bis 48 mm können beispielsweise 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8
oder mehr Reihen Verwendung finden, bei einer Bautiefe bis 54 mm können
beispielsweise 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9 oder mehr Reihen Verwendung finden,
bei einer Bautiefe bis 60 mm können beispielsweise 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10
5 oder mehr Reihen Verwendung finden, bei einer Bautiefe bis 66 mm können
beispielsweise 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11 oder mehr Reihen Verwendung
finden.

Ein Ausführungsbeispiel für 2 Reihen 15 und 16 zeigt Fig. 5c in einer Quer-
10 schnittsansicht.

Ein Ausführungsbeispiel für 3 Reihen 17, 18 und 19 zeigt Fig. 5d in einer
Querschnittsansicht.

15 Ein Ausführungsbeispiel für 4 Reihen 20, 21, 22 und 23 zeigt Fig. 5e in einer
Querschnittsansicht.

Ein Ausführungsbeispiel für 5 Reihen 24, 25, 26, 27 und 28 zeigt Fig. 5f in
einer Querschnittsansicht.

20 Ein Ausführungsbeispiel für 5 Reihen 29, 30, 31, 32 und 33 zeigt Fig. 5g in
einer Querschnittsansicht.

Ein Ausführungsbeispiel für 5 Reihen 34, 35, 36, 37 und 38 zeigt Fig. 5h in einer Querschnittsansicht.

5 Mehr als zwei zueinander versetzte Reihen können vorzugsweise auf insgesamt zwei zueinander versetzte Ebenen verteilt sein wie bei den Ausführungsformen in den Figuren 5d, 5e und 5g. Sie können aber auch auf drei oder mehr verschiedene Ebenen verteilt sein wie bei den Ausführungsformen in den Figuren 5f und 5h, wobei die Abstände zwischen jeweils zwei Ebenen gleich oder verschieden sein können.

10

Alternativ kann auch nur der Bereich 41 beziehungsweise 44 zwischen zwei in einer Ebene liegenden Kiemenfeldern 39, 40 beziehungsweise 42, 43 gegenüber den Kiemenfeldern 39, 40 beziehungsweise 42, 43 versetzt sein (Fig. 5i und 5j). In dem Bereich 41 beziehungsweise 44 weist die Wellrippe 10i beziehungsweise 10j keine Kieme auf. Auch diese Ausgestaltung bewirkt eine Beeinflussung der Temperaturgrenzschicht an den Rohrwänden und/oder eine verbesserte Durchströmung der Lamellen.

15

Die Anzahl der Kiemen pro Reihe liegt beispielsweise zwischen 2 und 30
20 Kiemen in Abhängigkeit der Anzahl der Reihen und der Tiefe des Wärmetauschers. Vorzugsweise ist die Anzahl der Kiemen pro Kiemenfeld aus fertigungstechnischen Gesichtspunkten bei ungerader Anzahl an Reihen, d.h. bei 3, 5, 7, 9 oder 11 Reihen nicht identisch. Bei gerader Anzahl an

Reihen kann die Anzahl der Kiemen pro Kiemenfeld identisch sein, wobei dies nicht notwendig ist.

Im folgenden (Fig. 6 bis 9) wird eine Simulation einer Luftdurchströmung durch einen Wärmetauscher mit drei unterschiedlichen Konfigurationen der Wellrippen erläutert.

Die Simulation erfolgt unter folgenden Bedingungen: Rohrwandtemperatur = 60 °C; Lufteintrittstemperatur = 45 °C; Luftdichte = 1,097 kg/m³; Lufteintrittsgeschwindigkeit v_L = 1 und 3 m/s; Rippenhöhe = 8 mm; Rippentiefe = 16 mm. Bei der Simulation wird zum einen als Basis eine Wellrippe in einer Reihe, d.h. ohne Versatz, bestehend aus einer Reihe mit zwei Kiemenfeldern, die durch einen Steg in Dachform voneinander getrennt sind, betrachtet (Stand der Technik). Desweiteren wird eine Wellrippe mit 2 Reihen und eine Wellrippe mit 3 Reihen betrachtet. Die Simulation bestimmt neben dem luftseitigen Druckabfall den Massenstrom durch die einzelnen Lamellenöffnungen sowie die Abstrahlleistung von dem Rohr zur Kühlluft.

Fig. 6 zeigt das Strömungsfeld der Luft bei einer Lufteintrittsgeschwindigkeit v_{Luft} von 3 m/s in einen Wärmetauscher 51 mit Wellrippen 52, 53 unter den oben beschriebenen Randbedingungen im Bereich zwischen zwei Kiemenfeldern 54, 55 beziehungsweise 56, 57. Die Stege 58 beziehungsweise 59 zwischen jeweils zwei Kiemenfeldern besitzen hierbei eine Dachform. Die

Pfeile 60 zeigen den Hauptströmungsweg der Luftteilchen, die durch die letzte Lamellenöffnung 61 vor dem Steg 59 hindurchströmen, anschließend eine Strömungsumlenkung erfahren und durch die Lamellenöffnungen 62, 63 im angrenzenden Kiemenfeld 57 strömen. Der Figur ist zu entnehmen, daß erst die zweite Lamellenöffnung 62 des Kiemenfeldes 57 wieder durch eine höhere Anzahl an Luftteilchen durchströmt wird, wobei erst das Geschwindigkeitsfeld durch die dritte Lamellenöffnung 63 wieder annähernd dem Geschwindkeitsbild im vorherigen Kiemenfeld 56 entspricht.

Fig. 7 zeigt das Strömungsfeld der Luft bei einer Lufteintrittsgeschwindigkeit v_{Luft} von 3 m/s in einen Wärmetauscher 71 mit Wellrippen 72, 73 unter den oben beschriebenen Randbedingungen im Bereich einer Versatzstelle 74 beziehungsweise 75 zwischen jeweils zwei Kiemenfeldern 76, 77 beziehungsweise 78, 79. Die Pfeile 80 zeigen den Hauptströmungsweg der Luftteilchen vor dem Versatz 75, zum einen durch die letzte Lamellenöffnung 81 vor dem Versatz und zum anderen durch die Versatzöffnung 75. Die Luftteilchen erfahren nach der Durchströmung der Versatzöffnung 75 eine Strömungsumlenkung, wobei die Luftteilchen, die durch die Versatzöffnung hindurchströmen, anschließend hauptsächlich durch die erste und zweite Lamellenöffnung 82, 83 des angrenzenden Kiemenfeldes 79 strömen. Die Luftteilchen, die durch die letzte Lamellenöffnung 81 vor dem Versatz hindurchströmen, strömen, nachdem sie ebenfalls eine Strömungsumlenkung

erfahren haben, hauptsächlich durch die dritte Lamellenöffnung 84 des nachfolgenden Kiemenfeldes 79.

Fig. 8 und Fig. 9 zeigen eine Kurvendarstellung des Verhältnisses des
5 Massenstroms m_{Kieme} durch die jeweilige Kiemenöffnung (Lamellenöffnung)
zum halben Gesamtmassenstrom $\frac{1}{2}m_{\text{ges}}$ der Luft als Fluid FL2 für die drei
unterschiedlichen Wellrippenkonfigurationen bei einer Luftanström-
geschwindigkeit von $v_{\text{Luft}} = 1 \text{ m/s}$ (Fig. 8) und $v_{\text{Luft}} = 3 \text{ m/s}$ (Fig. 9) unter den
oben beschriebenen Randbedingungen, aufgetragen gegen die Tiefe der
10 Rohre beziehungsweise des Wärmetauschers. Nicht gezeigt ist der prozen-
tuale Massenstrom durch die Öffnung an der Versatzstelle.

Wie aus Fig. 8 hervorgeht, liegt der prozentuale Luftmassenstrom bei den
beiden Wellrippenkonfigurationen mit zwei bzw. drei Reihen (eine bzw. zwei
15 Versatzstellen) immer oberhalb von 9 %, wohingegen bei Wellrippen in einer
Ebene/Reihe der Luftmassenstrom bei den beiden Lamellenöffnungen im
Anschluß an den Stegbereich auf unter 8 % mit einem Minimum von etwa 4
% abfällt. Fällt der Luftmassenstrom bei der Wellrippe bestehend aus einer
Ebene bei der Lamellenöffnung vor dem Stegbereich von etwa 12 % auf
20 etwa 10 % ab, so nimmt bei der Wellrippe bestehend aus zwei
Ebenen/Reihen hier der Massenstrom durch die letzte Lamellenöffnung vor
der Versatzstelle von etwa 12 auf etwa 13% zu. Im Anschluß an die Versatz-
stelle erfolgt auch hier eine Neuausrichtung der Luftströmung und die erste

Lamellenöffnung wird nur mit einem prozentualen Luftmassenstrom von etwa 10 % beaufschlagt. Bei der Wellrippe bestehend aus drei Reihen nimmt der Massenstrom durch die letzte Lamellenöffnung vor der Versatzstelle ebenfalls auf etwa 13% zu. Im Anschluß an die Versatzstellen erfolgt auch hier
5 eine Neuausrichtung der Luftströmung und die erste Lamellenöffnung wird jeweils nur mit einem prozentualen Luftmassenstrom von etwa 10-11 % beaufschlagt.

Wie aus Fig. 9 hervorgeht, liegt der prozentuale Luftmassenstrom bei den
10 beiden Wellrippenkonfigurationen mit zwei bzw. drei Reihen (eine bzw. zwei Versatzstellen) immer oberhalb von 12 %, wohingegen bei Wellrippen in einer Ebene/Reihe der Luftmassenstrom bei den beiden Lamellenöffnungen im Anschluß an den Stegbereich auf unter 11 % mit einem Minimum von etwa 4,5 % abfällt. Fällt der Luftmassenstrom bei der Wellrippe bestehend
15 aus einer Ebene bei der Lamellenöffnung vor dem Stegbereich von etwa 16,5 % auf etwa 15 % ab, so nimmt bei der Wellrippe bestehend aus zwei Ebenen/Reihen hier der Massenstrom durch die letzte Lamellenöffnung vor der Versatzstelle von etwa 16,5 auf etwa 18% zu. Im Anschluß an die Versatzstelle erfolgt auch hier eine Neuausrichtung der Luftströmung und die
20 erste Lamellenöffnung wird nur mit einem prozentualen Luftmassenstrom von etwa 14 % beaufschlagt. Bei der Wellrippe bestehend aus drei Reihen nimmt der Massenstrom durch die letzte Lamellenöffnung vor der Versatzstelle ebenfalls auf etwa 18-19% zu. Im Anschluß an die Versatzstellen

erfolgt auch hier eine Neuausrichtung der Luftströmung und die erste Lamellenöffnung wird jeweils nur mit einem prozentualen Luftmassenstrom von etwa 14 % beaufschlagt.

P a t e n t a n s p r ü c h e

- 5 1. Wärmetauscher, insbesondere für Kraftfahrzeuge, mit Flachrohren (2),
die innen von einem ersten Fluid (FL1) durchströmbar sind, die außen
mit einem zweiten Fluid (FL2) beaufschlagbar sind, die im Wesentlichen
quer zur Strömungsrichtung (S2) des zweiten Fluids (FL2) und parallel
zueinander angeordnet sind und die voneinander beabstandet sind und
10 dabei den Wärmetauscher durchdringende Strömungswege für das
zweite Fluid (FL2) ausbilden, wobei in den Strömungswegen Kühlrippen
angeordnet sind, die sich jeweils zwischen benachbarten Flachrohren
(2) erstrecken,
dadurch gekennzeichnet,
15 dass als Kühlrippen mehrere in Strömungsrichtung (S2) des zweiten
Fluids (FL2) hintereinander angeordnete Wellrippen (3) vorgesehen
sind, die zueinander seitlich versetzt sind.
- 20 2. Wärmetauscher nach Anspruch 1,
dadurch gekennzeichnet,
dass die Oberflächen (5) der Wellrippen ((3) im Wesentlichen parallel
zur Strömungsrichtung (S2) des zweiten Fluid (FL2) angeordnet sind.

3. Wärmetauscher nach Anspruch 1 oder 2,
dadurch gekennzeichnet,
dass mehrere versetzt zueinander angeordneten Wellrippen (3) gleich-
5 artig geformt sind.
4. Wärmetauscher nach einem der Ansprüche 1 bis 3,
dadurch gekennzeichnet,
dass zumindest eine der Wellrippen (3) Kiemen (7) zur Lenkung des
10 zweiten Fluids (FL2) aufweist.
5. Wärmetauscher nach Anspruch 4,
dadurch gekennzeichnet,
dass alle Kiemen (7) eines von zwei Flachrohren (2) begrenzten Rippen-
abschnitts (4b) gleichsinnig gegenüber der Strömungsrichtung (S2) des
15 zweiten Fluids (FL2) schräg gestellt sind.
6. Wärmetauscher nach Anspruch 5,
dadurch gekennzeichnet,
20 dass die Kiemen (7) zweier versetzt hintereinander angeordneter
Rippenabschnitte (4b) gleichsinnig schräg gestellt sind.
7. Wärmetauscher nach Anspruch 5,

dadurch gekennzeichnet,

dass die Kiemen (7) zweier versetzt hintereinander angeordneter Rippenabschnitte (4b) gegensinnig schräg gestellt sind.

- 5 8. Wärmetauscher nach einem der Ansprüche 1 bis 7,

dadurch gekennzeichnet,

dass zwei versetzt hintereinander angeordnete Rippenabschnitte (4b) im wesentlichen parallel zueinander sind.

- 10 9. Wärmetauscher nach Anspruch 8,

dadurch gekennzeichnet,

dass die Rippenabschnitte (4b) im wesentlichen senkrecht zu den Flachrohren (2) angeordnet sind.

- 15 10. Wärmetauscher nach einem der Ansprüche 1 bis 9,

dadurch gekennzeichnet,

dass die Wellrippen (3) in Hauptströmungsrichtung des zweiten Fluids eine gleiche oder ähnliche Ausdehnung besitzen.

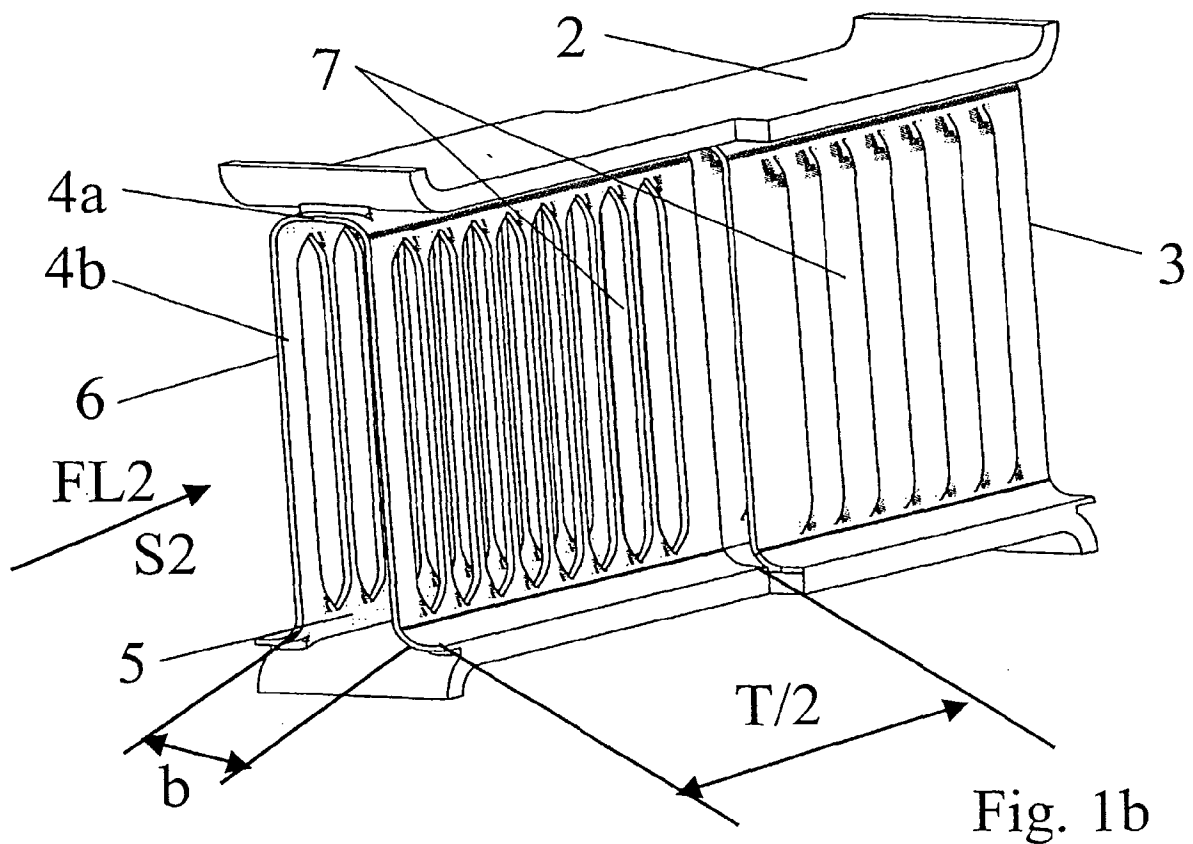
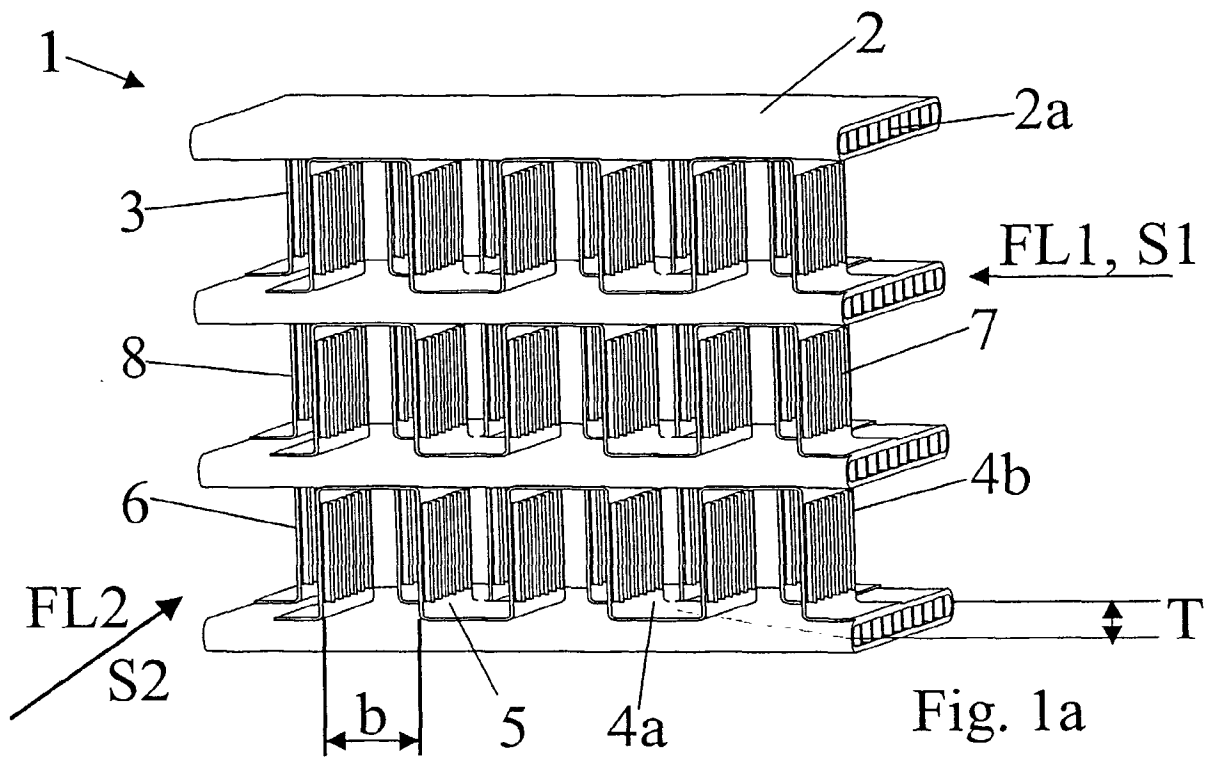
- 20 11. Wärmetauscher nach einem der Ansprüche 1 bis 10,

dadurch gekennzeichnet,

dass mehrere hintereinander angeordnete Wellrippen (3) aus einem gemeinsamen Band (8) gebildet sind.

Bezugszeichenliste

	1	Wärmetauscher
5	2	Flachrohr
	2a	Strömungsleitelement
	2	Wellrippe, Kühlrippe
	4a,b	Rippenabschnitt
	5	Oberfläche
10	6	Stirnfläche
	7	Kieme
	8	Band
	10a-j	Wellrippe
	11-44	Kiemenfeld
15		
	b	Breite
	FL1	erstes Fluid
	FL2	zweites Fluid
	S1	Strömungsrichtung
20	S2	Strömungsrichtung
	T	Tiefe



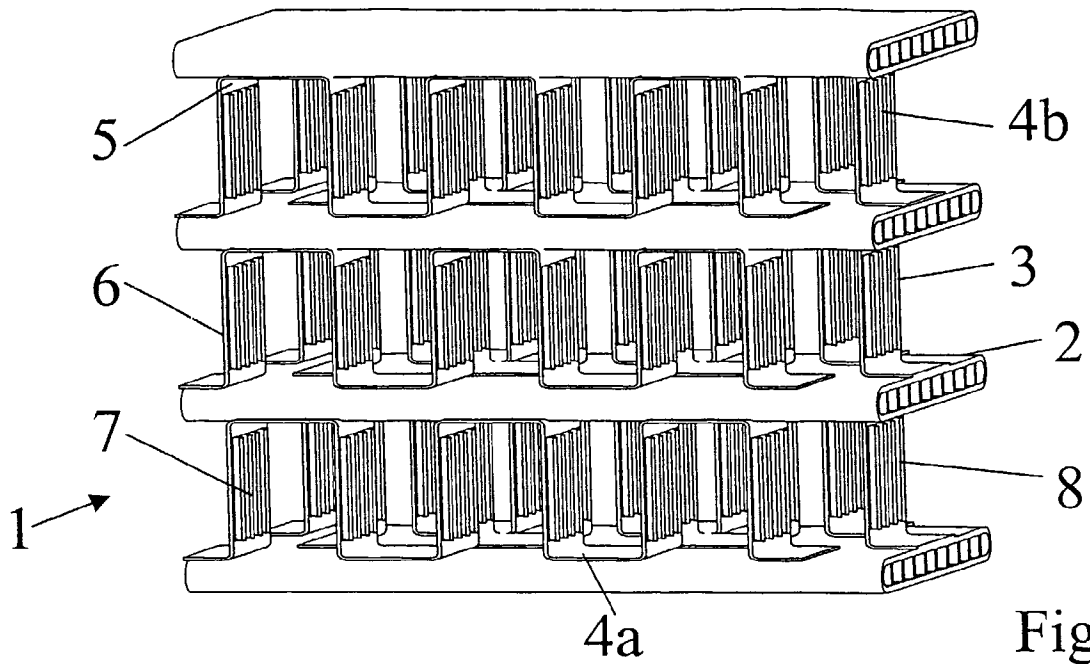


Fig. 2a

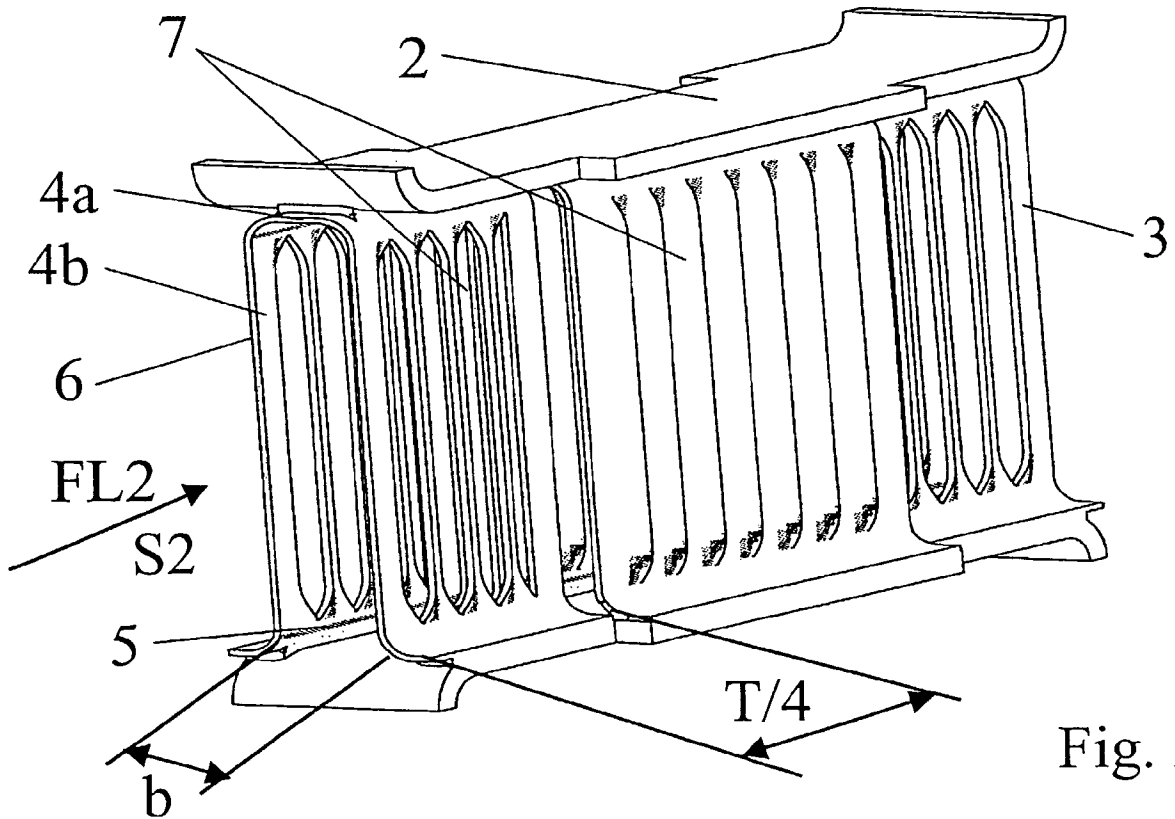


Fig. 2b

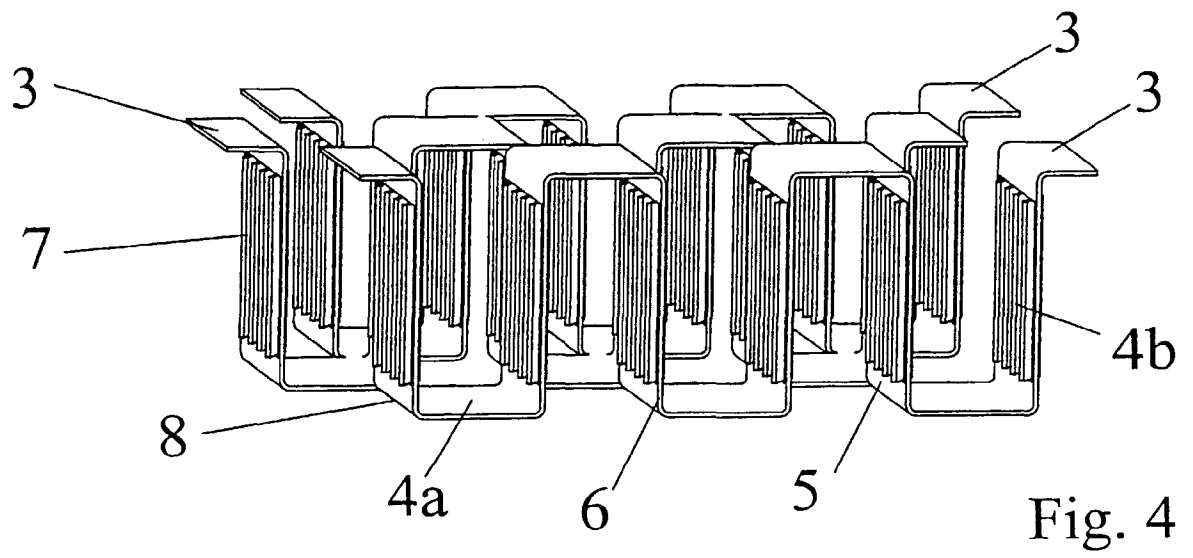
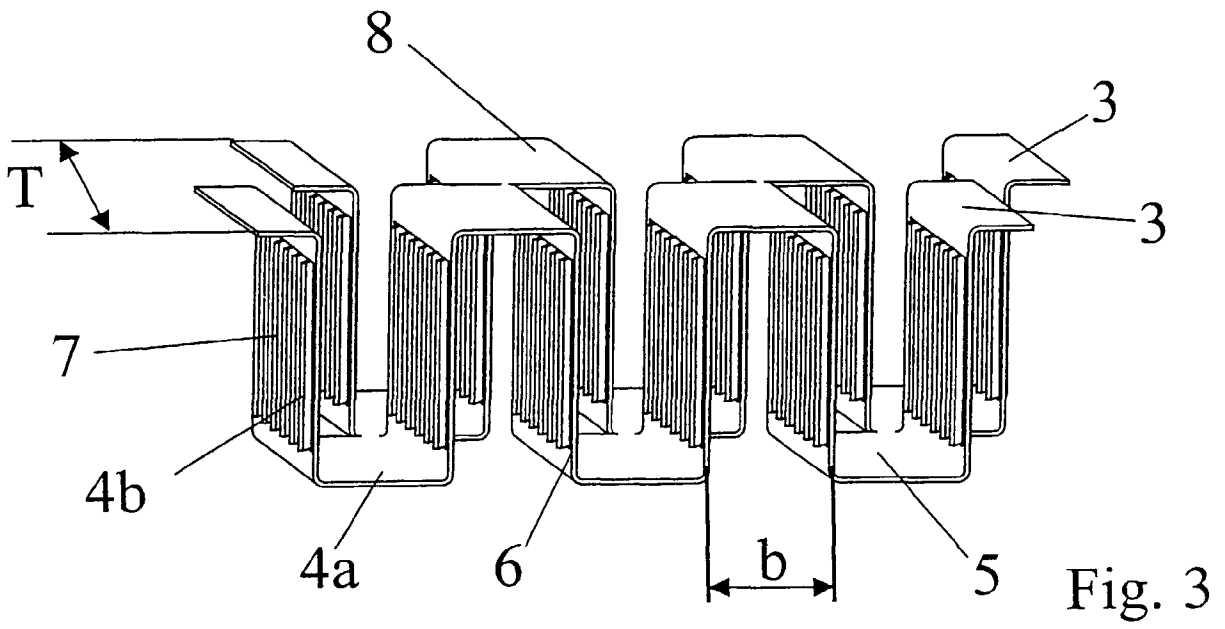
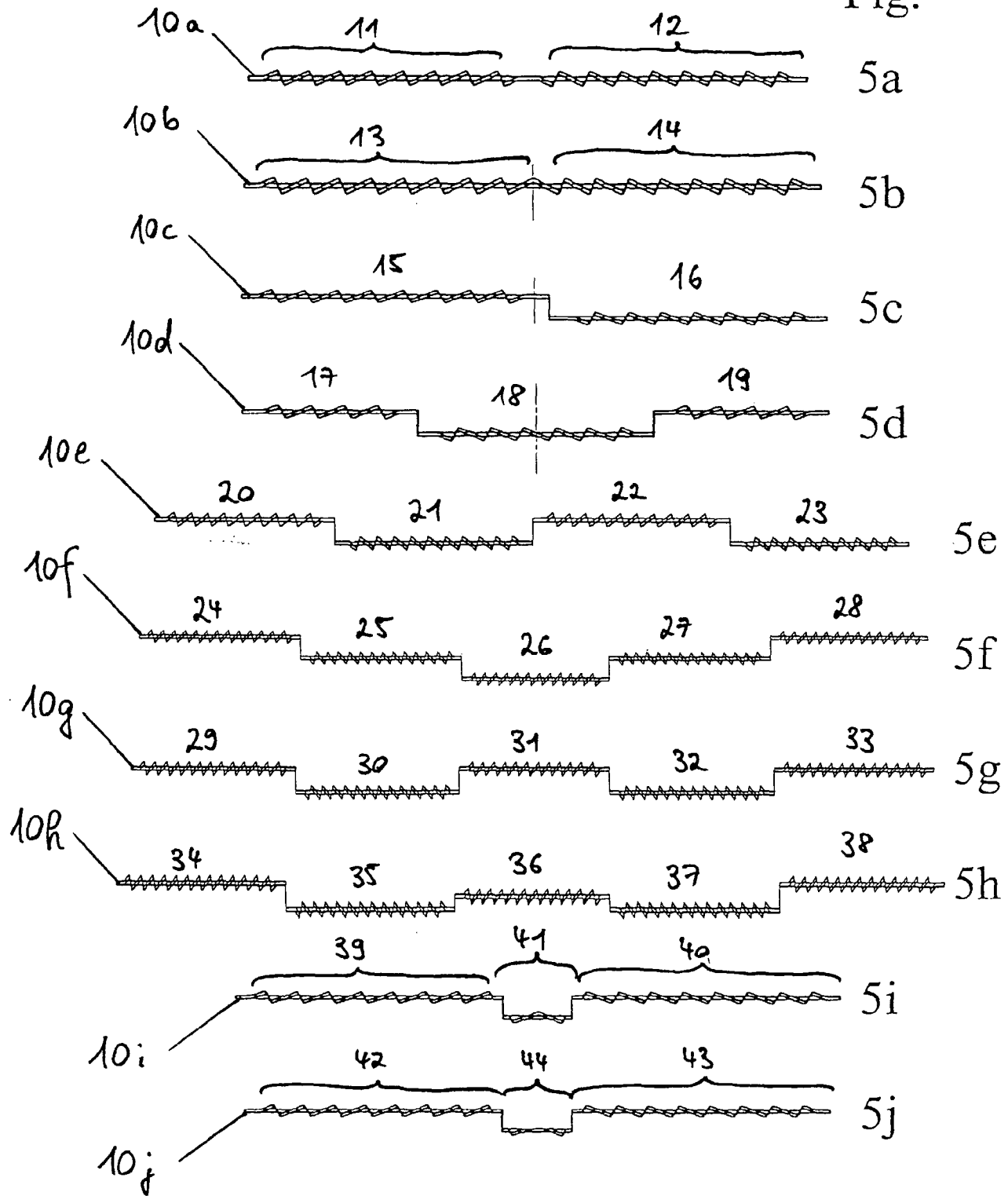
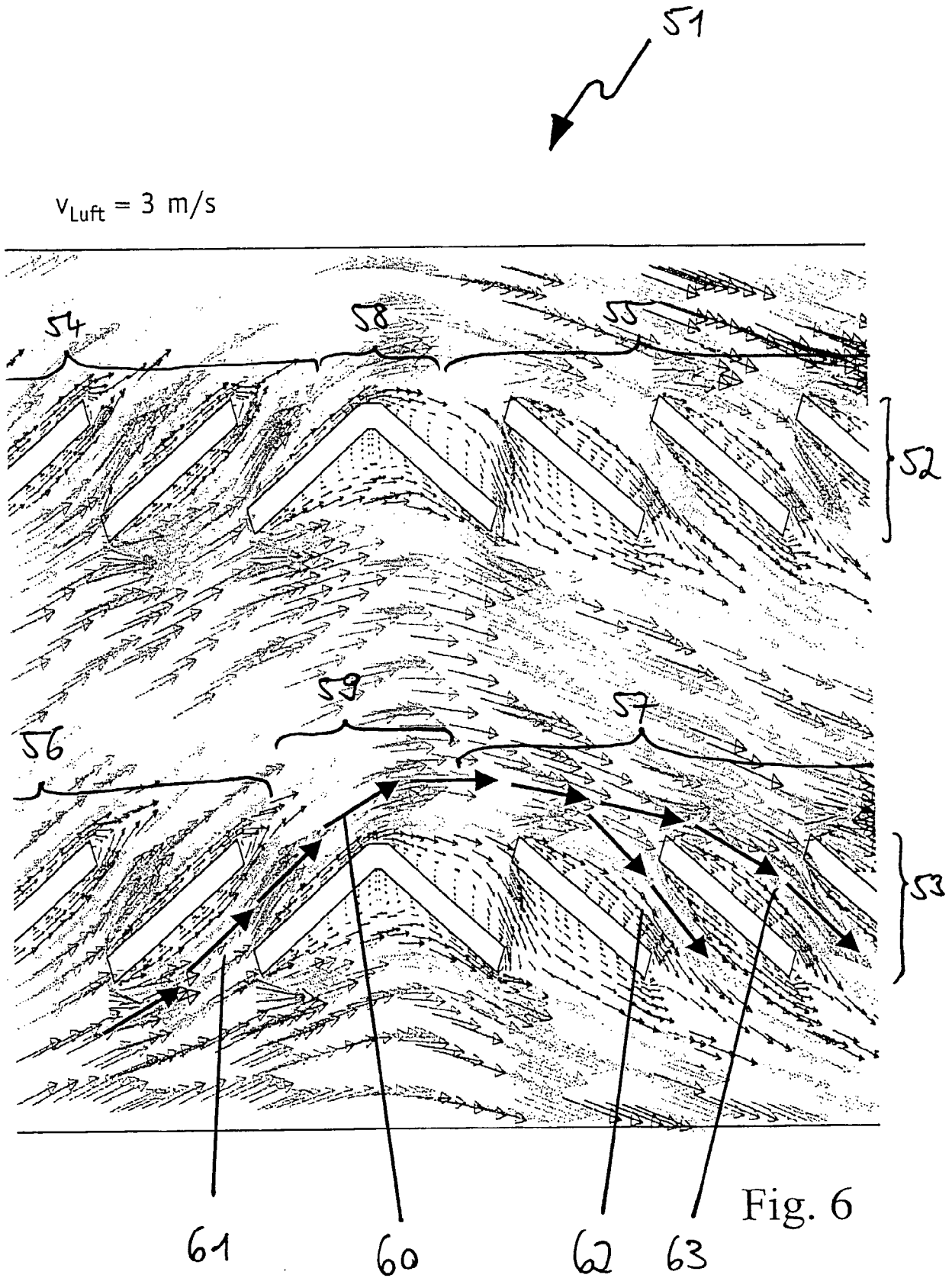
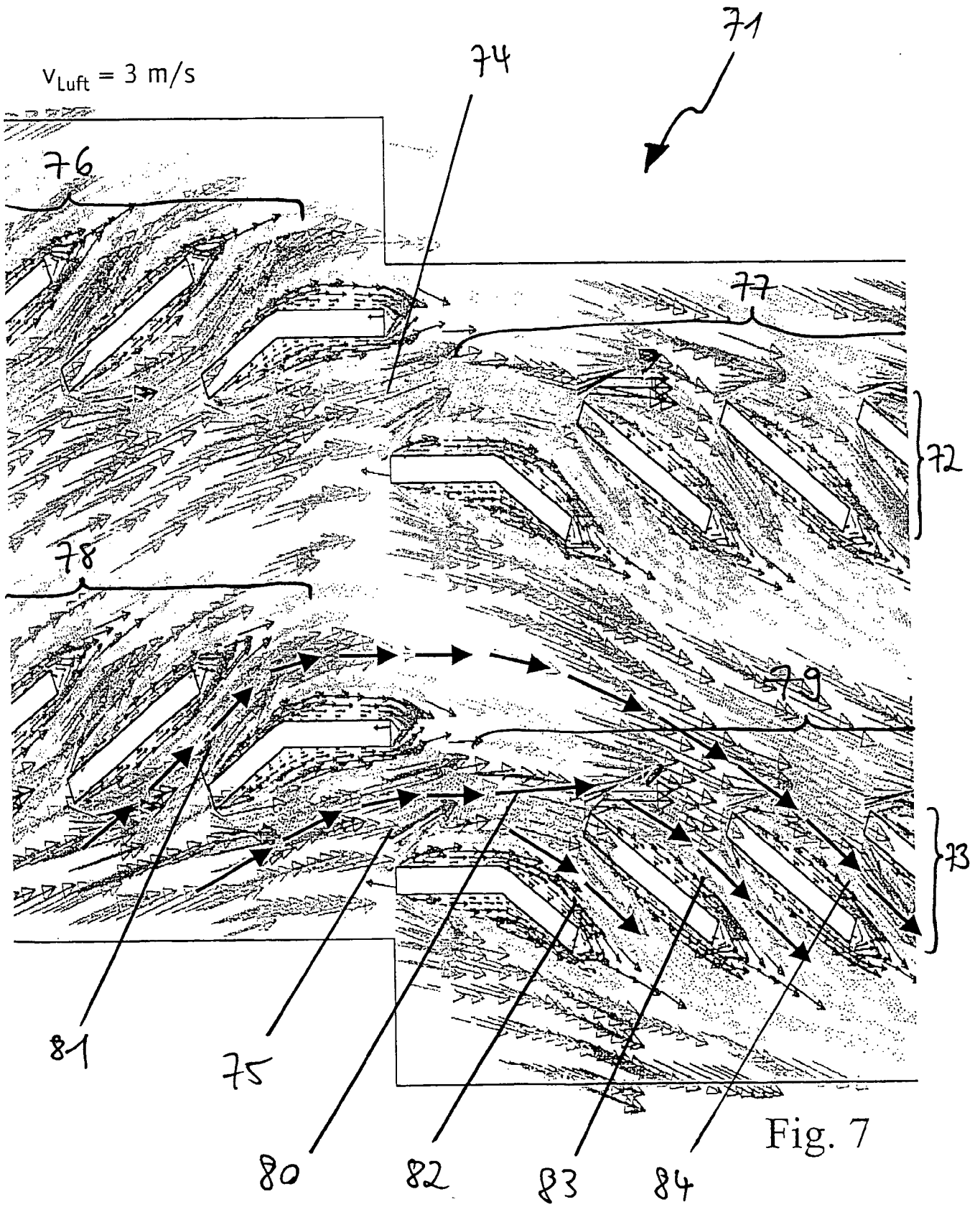


Fig.



$$v_{\text{Luft}} = 3 \text{ m/s}$$





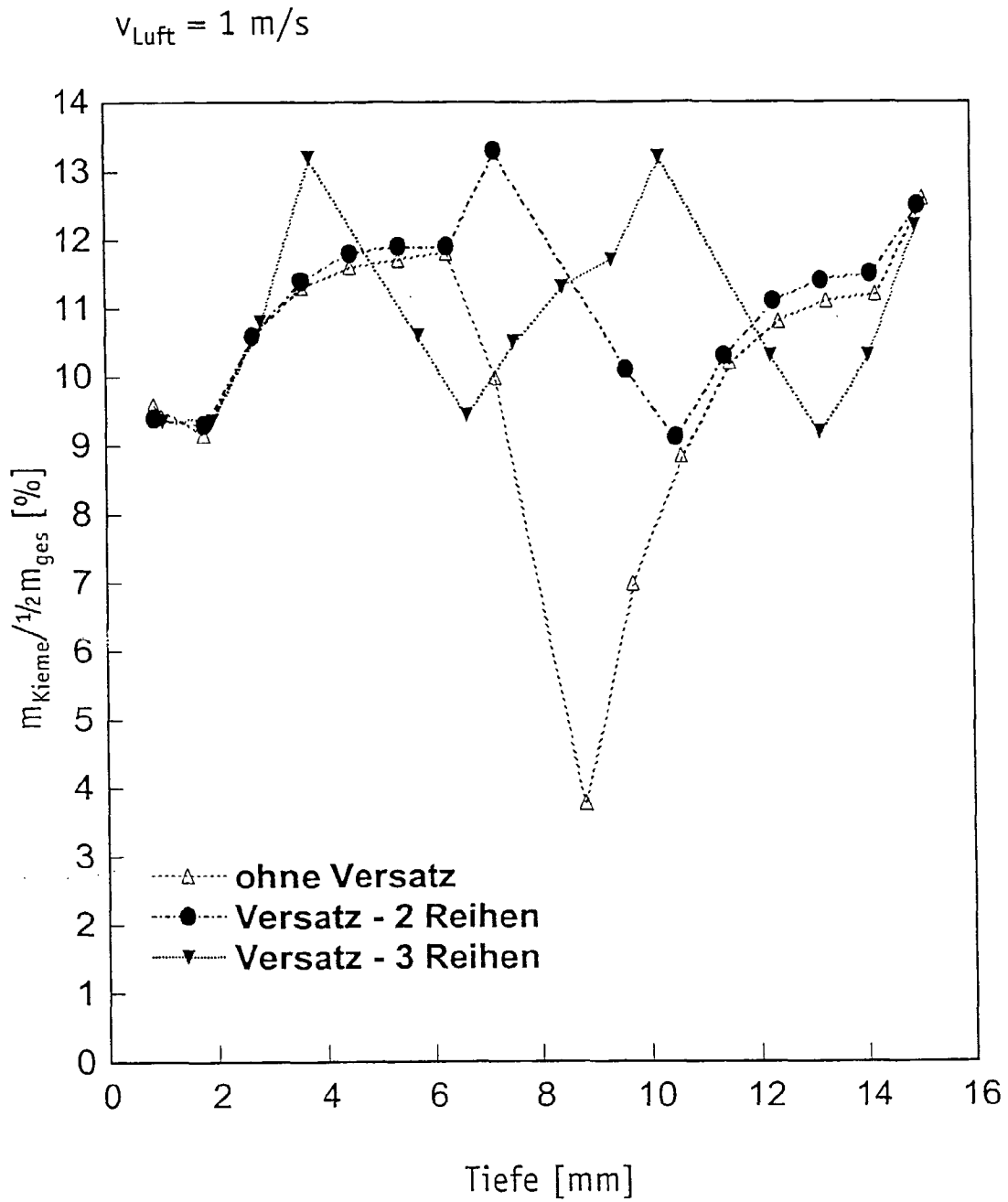


Fig. 8

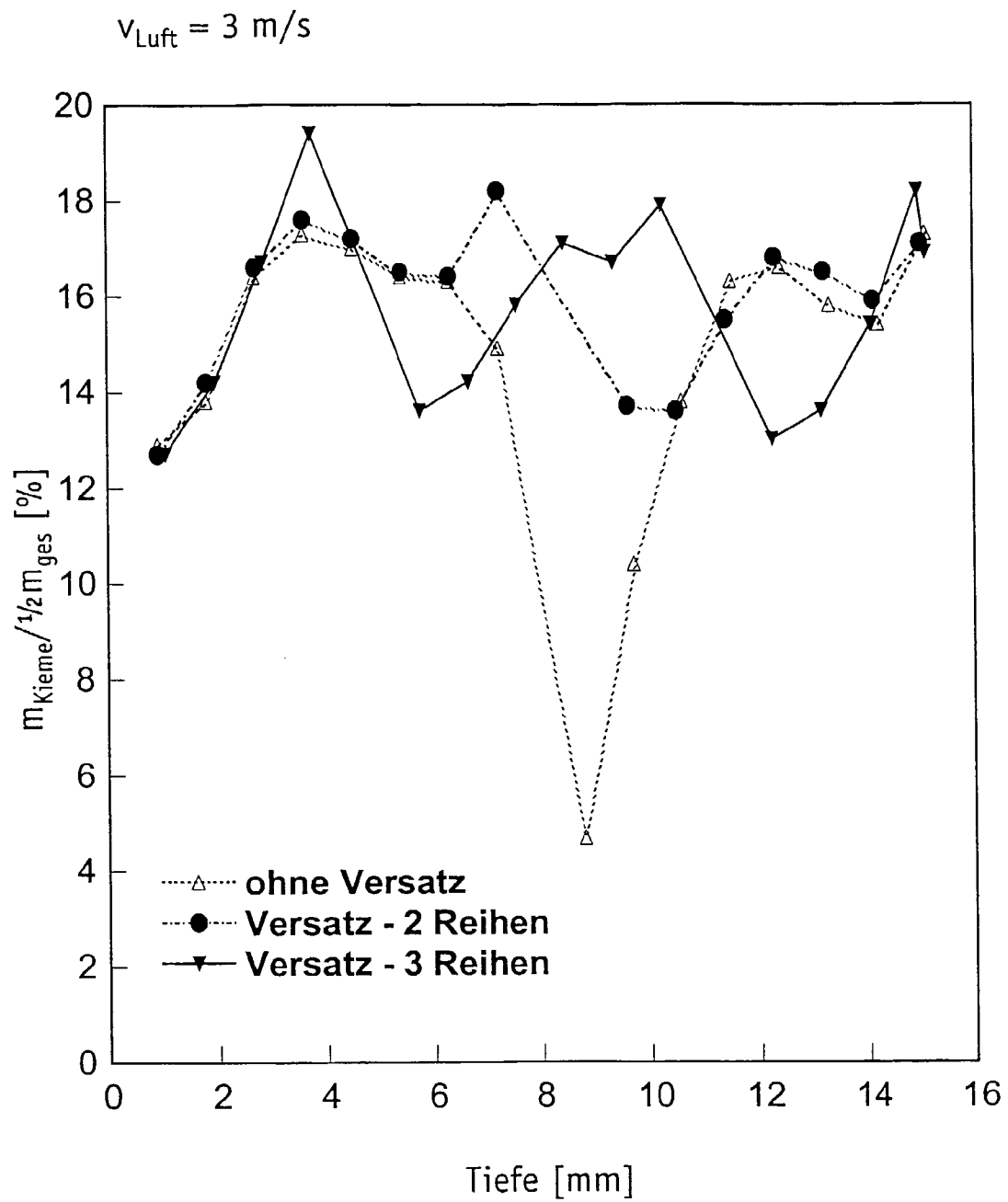


Fig. 9

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.

PCT/EP 03/01852

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
IPC 7 F28F1/12

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 F28F

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, PAJ

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	WO 00 63631 A (PEERLESS OF AMERICA) 26 October 2000 (2000-10-26) page 9, line 25 -page 12, line 13; figures 1-3	1-3,8-11
Y	----	4
Y	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1997, no. 07, 31 July 1997 (1997-07-31) -& JP 09 061081 A (CALSONIC CORP), 7 March 1997 (1997-03-07) abstract; figures 5,6	4
A	----	5-7
X	US 5 816 320 A (PRATT LOUIE L ET AL) 6 October 1998 (1998-10-06) column 2, line 10 - line 58; figures 1-3 ----- -/-	1-3,8-11

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

A document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

E earlier document but published on or after the international filing date

L document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

O document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

P document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

T later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

X document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

Y document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.

G document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

13 June 2003

Date of mailing of the international search report

23/06/2003

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel: (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Van Dooren, M

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.
PCT/EP 03/01852

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1999, no. 11, 30 September 1999 (1999-09-30) -& JP 11 147149 A (ZEXEL:KK), 2 June 1999 (1999-06-02) abstract; figures 5,6 -----	4-7
X	GB 2 220 259 A (MITSUBISHI ELECTRIC CORP) 4 January 1990 (1990-01-04) page 22, last paragraph -page 23, paragraph 1; figure 8	1-3,8-11
A	-----	4

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/EP 03/01852

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
WO 0063631	A	26-10-2000	US 2002026998 A1 US 6247527 B1 AU 4359000 A WO 0063631 A2	07-03-2002 19-06-2001 02-11-2000 26-10-2000
JP 09061081	A	07-03-1997	JP 3322533 B2	09-09-2002
US 5816320	A	06-10-1998	NONE	
JP 11147149	A	02-06-1999	NONE	
GB 2220259	A	04-01-1990	CN 86107263 A ,B GB 2195756 A ,B GB 2220258 A ,B HK 3291 A HK 3391 A HK 3491 A WO 8702762 A1 US 4854380 A	01-07-1987 13-04-1988 04-01-1990 18-01-1991 18-01-1991 18-01-1991 07-05-1987 08-08-1989

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Patentsymbol
PCT/EP 03/01852

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES
IPK 7 F28F1/12

Nach der internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)
IPK 7 F28F

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)
EP0-Internal, PAJ

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Beitr. Anspruch Nr.
X	WO 00 63631 A (PEERLESS OF AMERICA) 26. Oktober 2000 (2000-10-26) Seite 9, Zeile 25 -Seite 12, Zeile 13; Abbildungen 1-3	1-3,8-11
Y	----	4
Y	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1997, no. 07, 31. Juli 1997 (1997-07-31) -& JP 09 061081 A (CALSONIC CORP), 7. März 1997 (1997-03-07) Zusammenfassung; Abbildungen 5,6	4
A	----	5-7
X	US 5 816 320 A (PRATT LOUIE L ET AL) 6. Oktober 1998 (1998-10-06) Spalte 2, Zeile 10 - Zeile 58; Abbildungen 1-3	1-3,8-11

	-/--	



Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen



Siehe Anhang Patentfamilie

* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

A Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

E älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

L Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

O Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

P Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

T Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

X Veröffentlichung von besonderer Bedeutung, die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

Y Veröffentlichung von besonderer Bedeutung, die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

& Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

13. Juni 2003

Absenddatum des internationalen Recherchenberichts

23/06/2003

Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde
Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Van Dooren, M

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Patentzeichen

PCT/EP 03/01852

C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1999, no. 11, 30. September 1999 (1999-09-30) -& JP 11 147149 A (ZEXEL:KK), 2. Juni 1999 (1999-06-02) Zusammenfassung; Abbildungen 5,6 -----	4-7
X	GB 2 220 259 A (MITSUBISHI ELECTRIC CORP) 4. Januar 1990 (1990-01-04) Seite 22, letzter Absatz -Seite 23, Absatz 1; Abbildung 8	1-3,8-11
A	-----	4

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zu derselben Patentfamilie gehören

Internationales Patentzeichen

PCT/EP 03/01852

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
WO 0063631 A	26-10-2000	US 2002026998 A1	07-03-2002
		US 6247527 B1	19-06-2001
		AU 4359000 A	02-11-2000
		WO 0063631 A2	26-10-2000
JP 09061081 A	07-03-1997	JP 3322533 B2	09-09-2002
US 5816320 A	06-10-1998	KEINE	
JP 11147149 A	02-06-1999	KEINE	
GB 2220259 A	04-01-1990	CN 86107263 A ,B	01-07-1987
		GB 2195756 A ,B	13-04-1988
		GB 2220258 A ,B	04-01-1990
		HK 3291 A	18-01-1991
		HK 3391 A	18-01-1991
		HK 3491 A	18-01-1991
		WO 8702762 A1	07-05-1987
		US 4854380 A	08-08-1989